PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2003-017471

(43) Date of publication of application: 17.01,2003

(51)Int.Cl.

H01L 21/3065 B01J 19/08 H05H 1/00

(21)Application number: 2001-198830

(71)Applicant: HITACHI LTD

HITACHI HIGH-TECHNOLOGIES CORP

(22)Date of filing:

29.06.2001

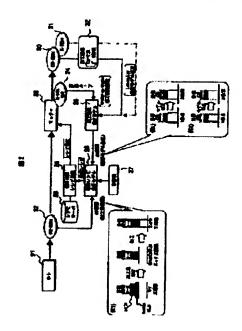
(72)Inventor: KAGOSHIMA AKIRA YAMAMOTO HIDEYUKI **IKUHARA SHIYOUJI**

MASUDA TOSHIO KITSUNAI HIROYUKI TANAKA JUNICHI **MORIOKA NATSUYO** TAMAOKI KENJI

(54) PLASMA TREATMENT APPARATUS AND METHOD (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a plasma treatment apparatus and a plasma treatment method for suppressing influences due to disturbances.

SOLUTION: The plasma treatment apparatus has a plasma treatment apparatus 23 for performing treatment to a sample which is accommodated into a vacuum processing chamber, a sensor 24 for monitoring the amount of process that is being treated, a machining result estimation model 25 for estimating a machining result, based on monitor output from the sensor and the prediction expression of a preset machining result, and an optimum recipe calculation model 26 for calculating the compensation value of treatment conditions, based on the estimation result of the estimation model of the machining result, so that the machining result reaches a target value and controls the plasma treatment apparatus 23 based on recipes being generated by the optimum recipe calculation model.



(19)日本国种并介(JP) (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公閱番号 特開2003-17471 (P2003-17471A)

(43)公開日 平成15年1月17日(2003.1.17)

(51) Int.Cl.'	量別記号	Ρı	テーマコート*(参考)
HOIL 21/3065		B01J 19/08	H 4G075
BO1J 19/08		H05H 1/00	A 5F004
HO5H 1/00		HO1L 21/302	A

審査請求 未請求 請求項の数15 OL (全 17 頁)

特別2001-198830(P2001-198830) (21)出願書号 平成13年6月29日(2001.6.29) (22)出順日

(71)出版人 000005108 株式会社日立製作所 東京都千代田区神田駿河台四丁目 6 香地

(74)上記1名の代理人 100093492

弁理士 鈴木 市郎 (外1名)

(71)出順人 501387839

株式会社日立ハイテクノロジーズ

東京都港区西新橋一丁目24番14号

(74)上記1名の代理人 100093492

弁理士 鈴木 市郎 (外1名)

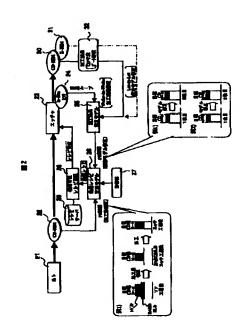
最終頁に続く

(54) [発明の名称] プラズマ処理装置および処理方法

(57)【要約】

【課題】外乱による影響を抑制することのできるブラズ マ処理装置および処理方法を提供する。

【解決手段】真空処理室内に収容した試料に処理を施す プラズマ処理装置23と、前記処理中のプロセス量をモ ニタするセンサ24と、前記センサからのモニタ出力お よび予め設定した加工結果の予測式をもとに加工結果を 推定する加工結果推定モデル25と、前記加工結果の推 定モデルの推定結果をもとに加工結果が目標値となるよ うに処理条件の補正量を計算する最適レシビ計算モデル 26を備え、該最適レシビ計算モデルが生成したレシビ をもとに前記プラズマ処理装置23を制御する。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 真空処理室内に収容した試料に処理を施 すプラズマ処理装置と、

1

該処理装置の処理中のプロセス量をモニタするセンサ

該センサからのモニタ出力および予め設定した処理結果 の予測式をもとに処理結果を推定する処理結果推定モデ

前記処理結果推定モデルの推定結果をもとに処理結果が 目標値となるように処理条件の補正量を計算する最適レ 10 シビ計算モデルを備え、

該最適レシビ計算モデルが生成したレシビをもとに前記 プラズマ処理を制御することを特徴とするブラズマ処理 装置、またはシステム。

【譜求項2】 請求項1の記載において、

前記プラズマ処理装置、またはシステムは、処理結果得 られた前記試料の形状を測定する処理結果の測定機を備 え、該測定機の測定結果に基づき前記処理結果推定モデ ルを修正することを特徴とするプラズマ処理装置、また はシステム。

【請求項3】 請求項1ないし請求項2の何れか1の記 載において、前記最適レシピ計算モデルは、該モデルが 計算した最適レシビの妥当性を判断して使用可能なレシ ビを選択する使用可能レシビ選択手段を備えたことを特 徴とするプラズマ処理装置、またはシステム。

【請求項4】 請求項3の記載において、前記使用可能 レシビ選択手段は、予め格納したレシビの中から、前記 最適レシビ計算モデルが計算した最適レシビに最も近似 するレシビを選択することを特徴とするプラズマ処理装 置、またはシステム。

【請求項5】 請求項1ないし請求項4の何れか1の記 載において、前記最適レシピ計算モデルは前記試料の加 工前形状を測定する測定機を備え、該測定機の測定結果 に基づき前記最適レシビ計算モデルを用いて処理結果が 目標値となるように処理条件を計算するフィードフォワ ード制御を最適レシピ計算処理に付加することを特徴と するプラズマ処理装置、またはシステム。

【請求項8】 真空処理室内に収容した試料に処理を施 すブラズマ処理装置と、

レシビを計算する最適レシビ計算モデルと、

前記最適レシビ計算モデルが計算した最適レシビの妥当 性を判断して使用可能レシピを選択する使用可能レシピ 選択手段を備え、

該使用可能レシビ選択手段が選択したレシピをもとに前 記プラズマ処理装置を制御することを特徴とするプラズ マ処理装置、またはシステム。

【請求項7】 請求項6の記載において、前記最適レシ ビ計算モデルは前記試料の加工前形状を測定する測定機 を備え、該測定機の測定結果に基づき前記最適レシビ計 50 化するステップと、を付け加えたものであり、かつ最適

算モデルを用いて処理結果が目標値となるように処理条 件を計算するフィードフォワード制御を最適レシビ解散 処理に付加することを特徴とするプラズマ処理装置、ま たはシステム。

【請求項8】 請求項1ないし請求項7の何れか1の記 載において、処理結果を推定する光散乱式の形状推定手 段を備えたことを特徴とするプラズマ処理装置、または システム。

【請求項9】 請求項1ないし請求項8の何れか1の記 載において、前記プラズマ処理装置はプラズマエッチン グ処理装置であることを特徴とするブラズマ処理装置、 またはシステム。

【請求項10】 真空処理室内に収容した試料にプラズ マ処理を施すプラズマ処理方法であって、

該処理方法は、前記処理中のプロセス量をモニタするス テップと

前記モニタ結果をもとに処理結果を推定するステップ

前記処理結果の推定結果をもとに処理結果が目標値とな 20 るように処理条件の補正量を計算して最適レシビを生成 するステップと、

前記生成した最適レシピをもとに前記プラズマ処理装置 を制御するステップからなることを特徴とするプラズマ **处理方法。**

【請求項11】 請求項10の記載において、前記モニ タ結果をもとに処理結果を推定するステップは推定モデ ルを備え、処理結果得られた前記試料の形状の測定結果 に基づき前記推定モデルを修正するステップを備えたこ とを特徴とするプラズマ処理方法。

【請求項12】 真空処理室内に収容した試料にプラズ 30 マ処理を施すプラズマ処理方法であって、

処理結果の測定機の測定結果および目標値をもとに最適 レシピを計算するステップと、

前記最適レシピの妥当性を判断するステップと、

妥当性有りと判断したレシピをもとに前記プラズマ処理 装置を制御することを特徴とするプラズマ処理方法。

【請求項13】 請求項1ないし請求項9の何れか1の 記載において、複数の項目からなる処理条件を、予めウ エハ面内の加工結果の均一性に影響を与える処理条件と 処理結果の測定機の測定結果および目標値をもとに最適 40 均一性に影響を与えない処理条件とに二分して、均一性 に影響を与えない処理条件のみを用いて処理結果が目標 値に一致するように制御することを特徴とするプラズマ **処理装置。**

【請求項14】 請求項10ないし請求項12の何れか 1の記載において、該処理ステップの最初に、

複数の項目からなる処理条件を、予めウエハ面内の加工 結果の均一性に影響を与える処理条件と均一性に影響を 与えない処理条件とに二分するステップと、

均一性に影響を与える処理条件を均一性の観点から最通

レシビを生成するステップを、

均一性に影響を与えない処理条件のみを対象にして処理 結果が目標値に一致するように処理条件の補正量を計算 して補正し、予め最適化しておいた均一性に影響を与え る処理条件と合わせて最適レシビとする、ことを特徴と するプラズマ処理方法。

【請求項15】 請求項8の記載において、光散乱形状 推定手段を用いて、ロット毎にサンプルしたウエハの格 子マークの加工形状を破壊検査を行うことなく測定し、 前記処理結果推定モデルを修正することを特徴とするプ 10 ラズマ処理装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明はプラズマ処理装置お よび処理方法にかかり、特に外乱による影響を抑制する ことのできるブラズマ処理装置および処理方法に関す ろ.

[0002]

【従来の技術】プラズマ処理装置は、例えば、真空処理 室内にエッチングガスを導入し、減圧下でプラズマ放電 20 を発生させ、このプラズマ中に発生するラジカルあるい はイオンを、被処理物であるウエハ表面に反応させてエ ッチングをする装置が知られている。 このような処理 を行うドライエッチング装置は、レシビと呼ばれる製造 条件(ガス流量、ガス圧力、投入電力、エッチング時間 等) のもとにエッチング処理を行う。前記レシビは半導 体デバイスの特定の製造工程(同一プロセス)において は、常に一定に保持されている。なお、前記1つのプロ セスを数ステップに分割して各ステップ毎に製造条件を 変更する場合もある。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】半導体製造工程におい て、ドライエッチング装置があるプロセスを処理する場 合、前述のようにレシピと呼ばれる製造条件をウエハ処 理毎に毎回一定に設定してウエハ加工を行う。

【0004】しかし、最近の微細化が進んだ状態でのド ライエッチングプロセスでは、ウエハとエッチングガス の反応生成物が処理室内壁に堆積し、この堆積物からア ウトガスと呼ばれる不要なガスが発生し、このため処理 温度変化、部品の消耗によっても処理室内環境は変化す る。とのようにドライエッチング装置には様々な外乱要 因が存在する。

【0005】また、エッチングの前工程であるリソグラ フィー工程で形成するマスクの形状寸法のばらつきも、 エッチング結果に重要な影響を与える。

【0006】すなわち、一定のレシピを用いてエッチン グ処理を行っても、種々の外乱により一定の性能を得る ととは困難である。本発明はとれらの問題点に鑑みてな されたもので、特に外乱による影響を抑制することので 50 ッチング加工する。以下との電極幅の目標値あるいは加

きるプラズマ処理装置および処理方法を提供する。 [0007]

【課題を解決するための手段】本発明は、上記の課題を 解決するために次のような手段を採用した。

【0008】真空処理室内に収容した試料に処理を施す プラズマ処理装置と、該処理装置の処理中のプロセス量 をモニタするセンサと、酸センサからのモニタ出力およ び予め設定した加工結果の予測式をもとに加工結果を推 定する加工結果推定モデルと、前記加工結果推定モデル の推定結果をもとに加工結果が目標値となるように最適 な処理条件を再計算する最適レシビ計算モデルを備え、 該最適レシビ計算モデルが生成したレシビをもとに前記 プラズマ処理装置23を制御する。

[0009]また、真空処理室内に収容した試料にブラ ズマ処理を施すプラズマ処理方法であって、該処理方法 は、前記処理中のプロセス量をモニタするステップと、 前記モニタ結果をもとに加工結果を推定するステップ と、前記加工結果の推定結果をもとに加工結果が目標値 となるように処理条件の補正量を計算して最適レシビを 生成するステップと、前記生成した最適レシビをもとに 前記プラズマ処理装置を制御するステップからなる。 [0010]

【発明の実施の形態】図1は、本発明の実施形態にかか るドライエッチング装置の概要を示す図である。図にお いて、1はプラズマ1cを生成するプラズマ処理室、1 bは処理室内のウエハステージ1a上に載置した被処理 物であるウェハである。2は装置に供給するガス流量、 ガス流量、ガス圧力、投入電力等の処理中のブロセス量 をモニタするためのセンサであり、これらのセンサは通 30 常ドライエッチング装置に標準装備される。3は付加セ ンサであり、例えば、プラズマ光のスペクトルを解析す るための発光分光センサ(OES: Optical Emission Spectroscopy), プラ ズマ粒子の質量を分析するための4重極質量分析装置 (QMS: Quadrupole Mass Spe ctrometry)、4はレシピ6に従ってドライエ ッチング装置を制御するアクチュエータ、5は処理中の プロセス量をレシピあるいは生産管理情報(ロット番 母、ウエハ I D等) と結合して保存するデータベースで 室内の環境が経時変化する。さらに、処理室関連部品の 40 ある。なお、前記レシピはウエハ処理中あるいはウエハ 処理毎に変更可能である。

> 【0011】図2は、本発明の第1の実施形態にかかる ドライエッチング処理システムの全体構成を示す図であ る。該装置はフィードバック (FB) 制御系およびフィ ードフォワード (FF) 制御系を含む。

> 【0012】図において、21はフォトリソグラフィ処 理装置であり、例えば半導体基板上にレジストを塗布 し、該レジストを、例えば目的とするFETのゲート部 分に目的とする電極幅のゲート電極が得られるようにエ

工結果の値をCD(crtical dimensio n) 値と称する。22は前記エッチング後のレジストの CD値を計測するCD-SEM等の計測機、23はプラ ズマエッチング処理装置(エッチャ)、24はプラズマ エッチング処理装置に供給するガス流量、ガス圧力、投 入電力、OES、QMS等の処理中のプロセス量をモニ タするためのセンサ (以下In-Situセンサと称す る)である。25は加工結果推定モデルであり、前記1 n-Situセンサのモニタ出力あるいは予め設定した 加工結果の予測式を用いて加工結果(例えば前記加工結 10 果CD値)を推定する。なお、In-Situセンサは ウエハ処理中にウエハ毎にモニタ可能であるため、前記 推定モデルはウエハ毎に加工結果を推定することができ る。また、この推定モデルは後述する加工結果の測定機 出力に基づき修正するととができる。

【0013】26は最適レシビ計算モデルであり、前記 加工結果の推定モデルの推定結果および目標値27をも とに最適レシビ計算モデルを、例えば図の例1または例 2に示すように修正して最適レシビを生成する。また、 との計算モデルは前記CD-SEM等の計測機22の出 力を例3に示すようにフィードフォワード制御入力とし て利用することができる。

【0014】28は使用可能レシピ選択手段であり、レ シビサーバ29に格納したレシビの中から最適レシビ計 算モデルが生成した最適レシビに最も近いレシビを選択 して使用可能レシピとして設定する。

【0015】30は加工結果のCD値を測定するCD-SEM (寸法側長用走査形電子顕微鏡 (Critica 1 Dimension-Scanning Elec tron Microscope))、31はその他の 加工結果を測定するX-SEM(断面測定用走査形電子 顕微鏡 (Cross Section-Scannin g Electron Microscope))等の 加工結果の測定機であり、加工結果をCD値あるいはゲ ート形状信号32として出力する。なお、前記CD-S EM30およびX-SEM31等の測定機は、前記プラ ズマエッチング処理装置の処理単位毎(ロット単位毎) にウエハをサンプリングして計測することになる。この ため前記CD値あるいはゲート形状はロット毎に得られ るととになる。

【0016】図3は、本実施形態のドライエッチング装 置のフィードバック制御を説明する図である。まずステ ップ1において、加工目標値 (CD値)を設定する。ス テップ2において最適レシビ計算モデルは加工目標値か ら目標値を達成するのに最適なレシビを計算する。ステ ップ3において、最適レシビに最も近い使用可能なレシ ピを選択し、ステップ4において、該レシピをエッチン グ処理装置23に設定する。ステップ5において、エッ チングを開始する。ステップ6において、エッチングを

りモニタリングする。ステップ7において、1枚のウエ ハのエッチング処理が終了すると、ステップ8におい て、加工結果推定モデルを用いて、前記In-Situ センサの測定値をもとにウエハの加工結果を推定する。 ステップ9において、前記推定した加工結果と目標値を もとに、図4に示すように最適レシピ計算モデルを修正 し、修正した最適レシピをエッチング処理装置23に設 定する。次いでステップ2に進んで次のウエハを処理す る.

【0017】また、前述のように、各ロット毎にウエハ を1枚ずつサンプリングして、ウエハの実寸法をCD-SEM30あるいはX-SEM31等の加工結果の測定 機で測定し、該測定結果に基づいて加工結果の推定モデ ルを精度よく修正することができる。また、この推定モ デルの修正により、前記サンプリング検査のみによりウ エハの全数検査に相当する精度のよい検査を実行すると とができる。

【0018】このように本制御方式によれば、In-S ituセンサの測定値を用いて加工結果を推定し、フィ ードバック制御することができる。また、In-Sit uセンサの測定値を用いるので、ウェハの実寸法をCD -SEM30あるいはX-SEM31等の加工結果の測 定機のみで測定する方法(In-Situセンサを用い ない方法) に比して、高速なフィードバックループ (ウ エハ毎のフィードバック制御ループ) 構成するととがで き、不良ウエハの大量生産を抑制することができる。

【0019】次に、本実施形態のドライエッチング装置 のフィードフォワード制御を説明する。フォトリソグラ フィ処理装置21により処理したウエハのレジスト加工 寸法(例えばCD値)はCD-SEM等の測定機22に より測定する。最適レシピ計算モデル26は、との測定 値と前記目標鐘27とを比較し、ホトリソグラフィ工程 におけるレジスト加工寸法の目標値からの前記ずれを相 殺する加工量(CDシフト量)を見積もり(図中Y)、 この見積もりをもとに最適レシビ計算モデルを用いて最 適レシビを計算する。次いで、使用可能レシビ選択手段 28はレシビサーバに格納したレシビの中から最適レシ ビ計算モデルが生成した最適レシビに最も近いレシビを 選択して使用可能レシピとして設定する。

【0020】図4においては、ホトリソグラフィ工程に おける加工結果が目標CD値よりも大の場合の例を示し ている。とのようなような場合は、レジストを目標CD 値になるようにエッチング処理で細くする(スリミング 処理)か、あるいは、BARC/HLD(反射防止膜) エッチング処理で目標CD値になるように調整する。次 いで目標CD値となったレジスト、あるいはBARC/ HLDをマスクとしてエッチング処理する。との場合、 目標とするレジストのサイドエッチングによって生じる CDシフト量を見積り、との見積もりをもとに、図5に 行っている間の装置の状態をln-Situセンサによ 50 示すように最適レシピ計算モデルにより最適レシピを計 算する。次いで、計算した最適レシビにもっとも近い、 使用可能なレシビを選択し、レジストをエッチング処理

【0021】次に、同様に、前記レジストのCD値をも とに、最適レシビ計算モデルにより最適レシビを計算 し、計算した最適レシビにもっとも近い使用可能なレシ ピを選択してウエハのエッチング処理を行い、エッチン グ処理の工程を終了する図6は、本発明のドライエッチ ング装置の他の例を示す図である。なお、図において図 2 に示される部分と同一部分については同一符号を付し 10 てその説明を省略する。この例においては、図2に示す 加工結果推定モデルは使用しない。こうすることによ り、フィードバックのループ速度は遅くなるが、加工結 果の測定機30,31、からの実データを用いたフィー ドバックを行うととができる。とのため、最適レシビ計 算モデルをより正確に修正することができる。

【0022】図16は、本発明のドライエッチング装置 の他の例を示す図である。なお、図において図2に示さ れる部分と同一部分については同一符号を付してその説 明を省略する。この例においては、図2に示すCD-S 20 EM30とX-SEM31、および加工結果32は使用 しない。In-Situセンサ24と加工結果推定モデ ル25が高精度で維持できる場合、CD-SEM等から のモデル補正は不要となるためである。こうすることに より、CD-SEM、X-SEM等の検査装置を必要と しない処理方法が実現でき、半導体製造において検査工 程を削減できる。

【0023】図7は、本発明のドライエッチング装置の さらに他の例を示す図である。なお、図において図2に の説明を省略する。この例においては、図2に示すIn - S i t u センサ2 4 に代えて、光散乱形状推定手段 (Scatterometry)を用いる。光散乱形状 推定手段は、ウェハ上に設けた複数の格子マークに、波 長もしくは入射角をパラメータとして光を照射して反射 率を測定する。つぎに、予め理論計算によって作成して おいた特徴ライブラリと比較して一致度の良いライブラ リ波形を探索し、さらに、形状パラメータを調整すると とにより複数の格子マークにより形成されるウエハの形 状、寸法を推定することができる。

【0024】との光散乱形形状推定手段24Aを用い て、ロット毎にサンブルしたウエハの格子マークの加工 形状を測定し、前記加工結果推定モデル25を修正する ようにすれば、X-SEMによる破壊検査を行うことな く形状推定精度を修正するととができる(図15)。

【0025】との光散乱推定手段24Aを、プロセス量 をモニタするための測定装置(Integrated Metrology)としてエッチング処理装置23に 組み込み、エッチング直後のウェハをエッチング装置内

レシピ計算モデルを修正することは図2の場合と同様で ある。

【0026】図8は、In-situセンサを用いた加 工結果推定と加工制御の効果を示す図である。図では、 In-situセンサの例として処理中のプラズマ発光 を測定する例を示す。プラズマ発光には、プロセスを支 配するエッチャントやイオンの情報が含まれており、ブ ラズマ発光のピーク強度やスペクトル形状の変化から加 工結果の変化を推定することができる。

【0027】なお、ブラズマ発光の変化はわずかである ので、プラズマ発光に対してなんらかの数値処理を施し て発光スペクトルの変化成分を感度よく抽出することが 望ましい。演算処理としては、たとえば標準スペクトル に対して比や差分をとる方法がある。あるいは統計解析 的な手法、たとえば主成分分析を用いれば、多くの発光 ピークのなかから変化したピーク成分のみをフィルタリ ングしてとりだすことができる。

【0028】図8の左欄には、プラズマ発光に対して数 値処理をほどとした結果を示している。図の*印は、側 壁デポジットに影響を与える発光ピークの変化を示す。 との発光ピークの分析結果から、加工結果推定モデルに もとづいて加工結果が推定できる。この様子は図8の中 央部に示してあり、所定の形状(最上段に示す)に比べ て、発光ピークの変化に対応して側壁デポジットが増加 してテーパ角が増加しているととが推定される。

【0029】とれらの結果にもとづいて、最適なレシピ を計算して加工制御をおとなう。最適レシビ計算は、処 理レシピに対して補正をかけることで行う。加工目標値 からのずれ量に応じて、例えば、テーバ角が目標値に--示される部分と同一部分については同一符号を付してそ 30 致している場合は補正を加えずに、テーパ角が大きい場 合は補正量を大きくとる。これにより、図3の右欄に示 すように、テーパ角を一定にたもつことができる。この 最適レシビ計算の方法は後述する。なお、ことでは1n - s i t u センサとして、プラズマ発光をを検出するセ ンサ用いたが、これ以外にも、たとえば放電電圧(Vp p) やパイアス電圧 (Vdc)、あるいはインピーダン スモニタを用いることもできる。

> 【0030】図9は、本実施形態にかかるドライエッチ ング装置のエッチング制御を説明するブロック図であ 40 る。

【0031】プロセス量をモニタし、さらに加工結果を モニタするセンサ91としては、発光分光器などの多数 のデータを出力するセンサ、プラズマインピーダンスモ ニタのようにプラズマの状態に感度が高いセンサ、その 他の圧力や温度や電圧、電力の入射、反射などの種々の センサを備えることができる。また、発光分光器のよう に多数のデータを同時に取得できるセンサが一つあるだ けでもよい。これらのセンサは一定時間毎、たとえば1 秒毎に、装置の状態を表す信号を出力する。 この一回の で計測し、寸法、形状を推定する。推定結果を基に最適 50 出力あたりに、センサデータの数は数十個から数千個で

ある。

【0032】信号圧縮部92はこれらの多数のデータを 圧縮して装置状態信号を生成する。装置状態信号の数は 場合によって変わるが、数個から数十個の場合がある。 この信号圧縮には主成分分析などの統計的解析法を用い ることができる。

9

【0033】加工結果推定部93は、前記装置状態信号の時間変化から、平均化や微分操作によって、ウエハ毎の処理状態信号を生成する。

【0034】 CCで、図の加工結果予測式94は、前記 10 生成したウェハ毎の処理状態信号から処理後のウェハの加工結果を予測する予測式であり、予めデータベースに格納しておく。さらに、前記加工結果推定部93は前記処理状態信号および予測式を用いてウェハの加工形状を予測する。なおウェハ内で加工形状のばらつきがあるときには、このばらつきも計算する。

【0035】最適レシビ計算モデル95は前記予測結果および処理の目標値96を入力して、加工結果が目標値になるように処理条件の補正量を計算する。この補正された処理条件(最適レシビ)を装置制御部97に渡して、エッチング装置98を制御して、次のウエハの処理を行う。なお、前記加工結果予測式は、その予測精度の検定をCD-SEMなどの加工形状の測定機による実測結果と比較することにより行うことができる。

【0036】図10は、フィードバック制御あるいはフィードフォワード制御による安定化の効果を示す図である。縦軸はCDゲインであり、CD値の加工による太り置を示す。生産管理上、とのCDゲインはわずかに正の値で一定に保たれることが理想的である。しかし、リアクタ内壁面への反応生成物の堆積などにより、プラズマ 30やケミストリの状態がわずかではあるが変化していくために加工に長期的な変動が生じる。これをこの図ではロット間変動と名づけている。特にリアクタを大気開放して内部の堆積物を除去する全掃後から、リアクタ内壁面の状態が安定するまでの間に変動がでる。また、ロット内においても、反応生成物の堆積や内壁面の温度変化などにより短期的な変動(ロット内変動)が生じる。さらに、ホト工程やエッチング工程の加工によるばらつき変動も生じる。

【0037】従来からこうした変動に対しては、内壁面 40 それぞれ関与している3次元の温度調整などのハード的な改善により、あるいは適当な間隔で(たとえばロットでとやウエハでとに)クリーニングをおこなって堆積物を除去して、リアクタの状態を安定化させることによりデバイス加工のマージン以内におさめている。しかしながら、デバイスの微細化にともない、加工マージンが小さくなると従来の方法では安定化の限界が生じている。これに対して本実施形態に示すようにフィードバック制御あるいはフィードフォワード制御を施すことにより、図10下段に示すようにロット間変動・ロット内変動・ばらつき変動をおさえてデバ 50 モルぞれ関与している3次元にないに、エッチング処理を実行する。

イス加工のマージン以内におさめることが可能になる。【0038】図11は、図9に示す加工結果予測式を生成するための処理を説明する図である。まず、ステップ1において、エッチング処理装置を用いて試料(ウエハ)の処理を行う。ステップ2において、プロセス量をモニタするセンサのデータをデータ圧縮部において圧縮し、ステップ3において圧縮したデータを処理状態信号データベースに格納する。ステップ4において、前記処理の終了したウエハの加工形状を、例えばCD-SEMなどで測定し、ステップ5において、加工結果データベースに保存する。ステップ6において、前記実測した加工形状と処理状態信号の相関関係式を重回帰分析により求め、加工結果予測式を生成する。

【0039】図12は、本発明のドライエッチング装置のさらに他の例を示す図である。この例では、最適レシビ計算モデルのモデル化方法として統計処理に一般に用いられている応答曲面モデルを利用した。また、図13は最適レシビ計算モデル構築のための処理を示す図である。

【0040】まず、目標とするエッチング性能の項目をA、B、Cとし、エッチング装置へ設定するレシビバラメータがa、b、c、d、e、fの6項目であるとする。A、B、Cは、例えば選択比、サイドエッチング量、テーパー角度といったものであり、a、b、c、d、e、fは、例えばガス流量、圧力、電圧、電力、温度、時間といったものである。まず、ステップ1において、タグチメソッドを用いた評価実験を行い、ステップ2において、均一性に影響を与えるレシビバラメータを選択し、制御可能なバラメータから除外する。これらのパラメータ(本図ではd、e、f)は固定レシビバラメータとして常時固定とすることで、ウエハ毎のフィードバック制御(Run-to-Run制御)により均一性が劣化することを防ぐ。

【0041】ステップ3において、実験計画法を用いて モデル化に必要なデータを取得し、ステップ4におい て、最適レシビ計算モデルを作成する。図11において は最適レシビ計算モデルの概念を容易に理解できるよう レシピパラメータa、b、cに対して、エッチ性能A、 B、エッチ性能A、C、およびエッチ性能B、Cのみが それぞれ関与している3次元のモデルを仮定した。実際 には応答曲面法により生成される最適レシピ計算モデル は、エッチ性能A、B、Cを入力とし、レシピパラメー タa、b、cを出力とするような多次元のモデルであ る。本構築例においては、エッチング性能を変化させる ためにモデルの傾斜を変化させる方法をとった。このよ うにして修正されたモデルを用いて導かれる更新された レシピパラメータa', b', c' と固定レシピパラメ ータd、e、fを次のウエハの処理条件として与える。 ステップ5において、前記エッチング条件にしたがって

11

【0042】図14は、使用可能レシピ選択手段の使用 可能レシビ選択方法を説明する図である。あるプロセス において、1枚目のウェハを処理する場合、まず、最適 レシピ計算モデルにより、CDシフト量およびCDテー パの目標値を元に、〇で示すレシピNo. 20が算出さ れて、とのレシピで処理が行われる。ここでは説明を簡 便にするために目標値を2変数としたが、2変数以上の 場合も同様である。

【0043】1枚目のウェハのエッチング処理終了後、 加工結果推定モデルあるいはCD-SEM等の計測機に 10 より加工結果を測定する。この測定結果が必に示すよう に目標としていたものからずれていたとする。この場合 は、当初の計算モデルが経時変化などにより変動してい ると判断し、モデルを当初のレシピ(ここではレシビN 0.20)が当該加工結果に一致するように移動もしく は傾斜させ、モデル修正を行う(初期の最適レシビ計算 モデルを移動して修正後の最適レシビ計算モデル (1) とする)。

【0044】2枚目のウェハのエッチング処理時には、 修正された最適レシビ計算モデル(1)を使用し、目標 20 値から最適レシビ(のに示す2枚目ウェハのレシビN o. 10) を選択する。

【0045】しかし、モデル修正後にモデルが図中に示 している「修正後の最適レシピ計算モデル(2)」にな った場合は、目標値での最適レシビは存在しない。した がって、との場合は、アラームを出し、エッチング処理 は行わないことになる。これにより、装置が異常になっ た場合、多くの不良を出すことを未然に防ぐことができ る。また、とのアラームは、前記全掃といわれるメンテ ナンス処理の実行判断として使用することもできる。な 30 1a ウェハステージ お、以上の説明ではブラズマ処理装置としてブラズマエ ッチング装置を代表例として説明したが、本発明はブラ ズマCVD装置等の他のプラズマ処理装置にも適用する ことができる.

【0046】以上説明したように、本実施形態によれ ば、プロセス量をモニタするためのセンサ出力あるいは 加工結果の測定機の測定結果を基にフィードバック制御 あるいはフィードフォワード制御を施すので、経時変化 等に基づくロット間変動・ロット内変動およびばらつき 変動をおさえて精度のよいデバイス加工を実施すること 40 ができる。

[0047]

【発明の効果】以上説明したように本発明によれば、外 乱による影響を抑制することのできるプラズマ処理装置 および処理方法を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施形態にかかるドライエッチング装 置の概要を示す図である。

【図2】ドライエッチング装置の全体構成を示す図であ る。

【図3】ドライエッチング装置のフィードバック制御を 説明する図である。

12

【図4】最適レシビ計算モデルの修正を説明する図であ

【図5】最適レシビの計算を説明する図である。

【図6】ドライエッチング装置の他の例を示す図であ

【図7】ドライエッチング装置のさらに他の例を示す図 である。

【図8】1n-Situセンサセンサを用いた加工結果 推定と加工制御の効果を示す図である。

【図9】ドライエッチング装置のエッチング制御を説明 する図である。

【図10】フィードバック制御あるいはフィードフォワ ード制御による安定化の効果を示す図である。

【図11】加工結果予測式を生成するための処理を説明 する図である。

【図12】ドライエッチング装置のさらに他の例を示す 図である。

【図13】最適レシビ計算モデル構築のための処理を示 す図である。

【図14】使用可能レシピ選択手段の使用可能レシピ選 択方法を説明する図である。

【図15】ドライエッチング装置のさらに他の例を示す 図である。

【図16】ドライエッチング装置のさらに他の例を示す 図である。

、【符号の説明】

1 プラズマ処理室

1b ウエハ

2 センサ

3 付加センサ

4 アクチュエータ

5 データベース

6 レシピ

7 生産管理情報

21 フォトリソグラフィ処理装置

22 CD-SEM

23 プラズマエッチング処理装置

24 In-Situセンサ

24A 光散乱式形状推定手段

25 加工結果推定モデル

26 最適レシビ計算モデル

27 目標値

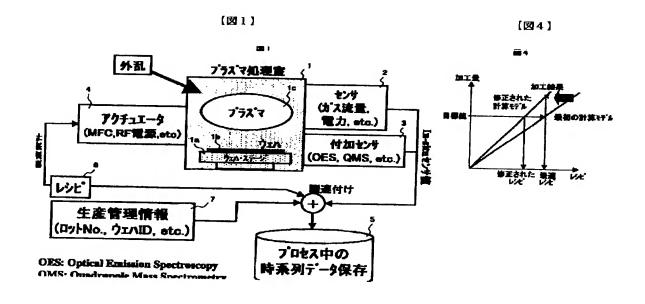
28 使用可能レシピ選択手段

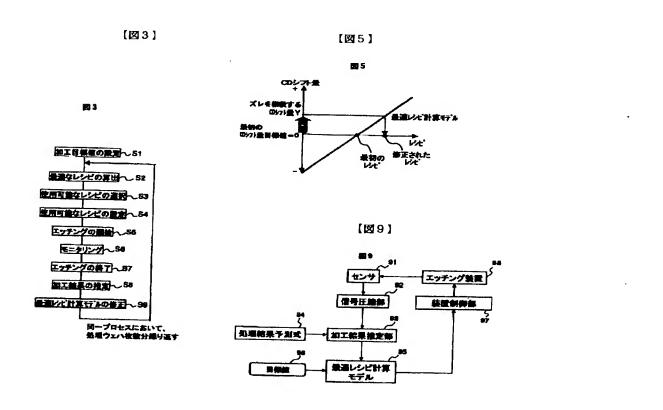
29 レシピサーバ

30 CD-SEM

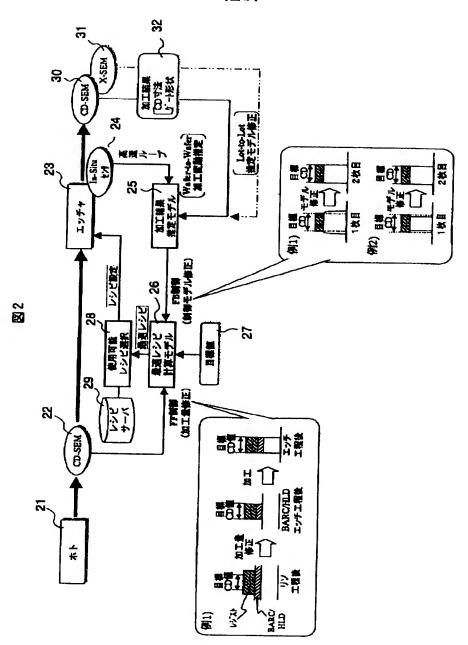
31 X-SEM

50

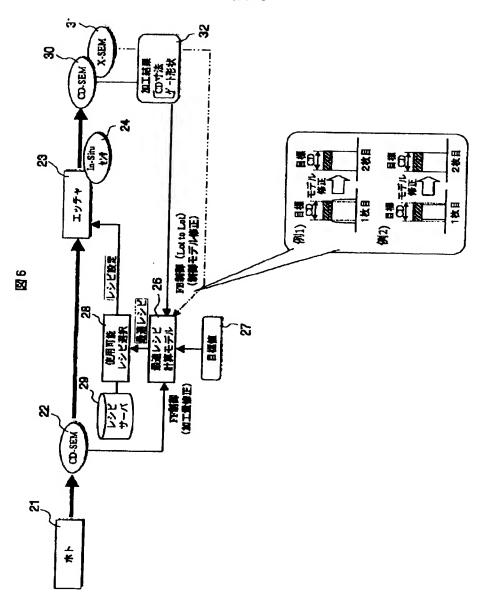




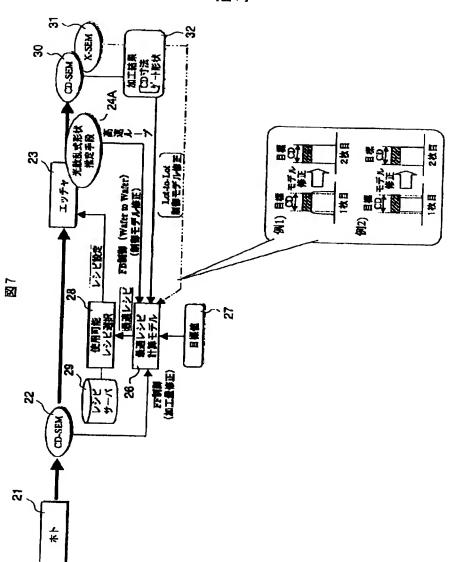
[22]



【図6】

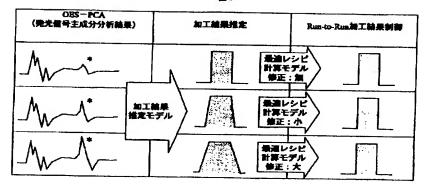


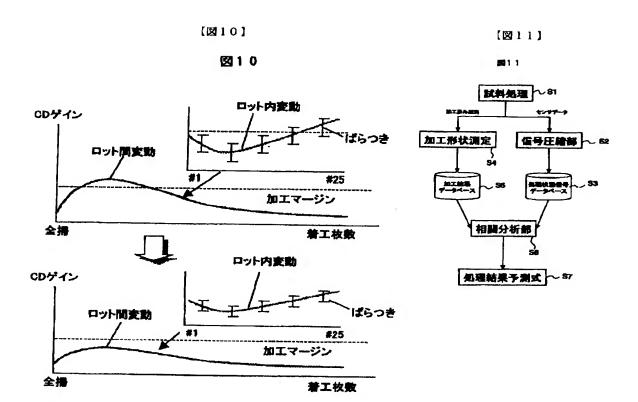
[図7]



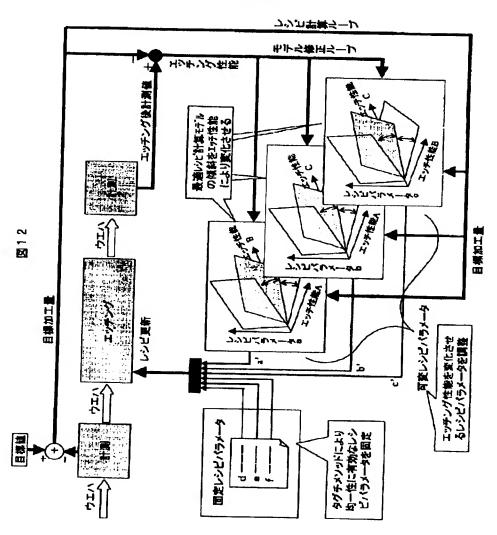
【図8】

601 20



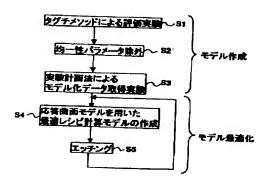


[図12]

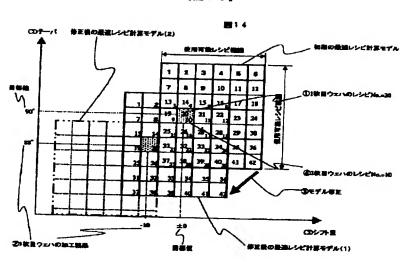


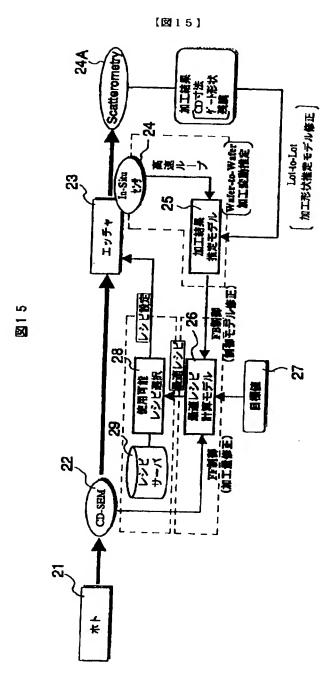
【図13】

M 1 4

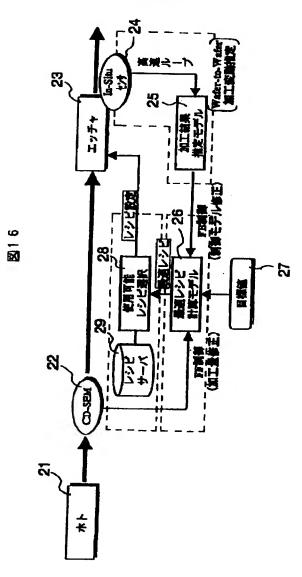


[図14]





【图16】



フロントページの続き

(72)発明者 鹿子嶋 昭

山口県下松市大字東豊井794番地 株式会 社日立製作所笠戸事業所内 (72)発明者 山本 秀之

山口県下松市大字東豊井794番地 株式会 社日立製作所笠戸事業所内 (72)発明者 幾原 祥二

東京都足立区中川四丁目13番17号 日立テ クノエンジニアリング株式会社内

(72)発明者 増田 俊夫

茨城県土浦市神立町502番地 株式会社日

立製作所機械研究所內

(72)発明者 橘内 浩之

茨城県土浦市神立町 502番地 株式会社日

立製作所機械研究所内

(72)発明者 田中 潤一

茨城県土浦市神立町502番地 株式会社日

立製作所機械研究所内

(72)発明者 森岡 なつよ

神奈川県横浜市戸塚区吉田町292番地 株

式会社日立製作所生産技術研究所内

(72)発明者 玉置 研二

神奈川県横浜市戸塚区吉田町292番地 株

式会社日立製作所生産技術研究所內

Fターム(参考) 4C075 AA30 AA62 AA65 BC06 CA12

DA01 DA04 EB41

5F004 AA16 CA02 CA03 CA08 CB02

CB04